

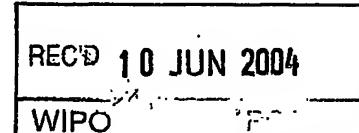
15. 4. 2004

日本国特許庁
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日
Date of Application: 2003年12月18日



出願番号
Application Number: 特願2003-421156

[ST. 10/C]: [JP2003-421156]

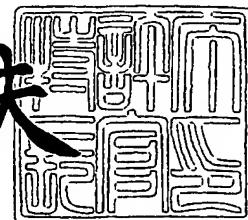
出願人
Applicant(s): 宮川化成工業株式会社
大同テクニカ株式会社

PRIORITY DOCUMENT
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH
RULE 17.1(a) OR (b)

2004年 5月28日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

今井康夫



【書類名】 特許願
【整理番号】 1032127
【提出日】 平成15年12月18日
【あて先】 特許庁長官殿
【国際特許分類】 H05K 9/00
【発明者】
 【住所又は居所】 愛知県名古屋市瑞穂区関取町 6番地 テン株式会社内
 【氏名】 野田 健一
【発明者】
 【住所又は居所】 愛知県名古屋市名東区西山本通 3番 8号
 【氏名】 加藤 靖正
【発明者】
 【住所又は居所】 大阪府摂津市正雀 1丁目 8番 6号 宮川化成工業株式会社内
 【氏名】 北村 治雄
【発明者】
 【住所又は居所】 大阪府摂津市正雀 1丁目 8番 6号 宮川化成工業株式会社内
 【氏名】 小川 将夫
【特許出願人】
 【識別番号】 000161312
 【住所又は居所】 大阪府大阪市東淀川区小松 1丁目 16番 25号
 【氏名又は名称】 宮川化成工業株式会社
【特許出願人】
 【識別番号】 595117460
 【住所又は居所】 愛知県東海市元浜町 39番地
 【氏名又は名称】 大同テクニカ株式会社
【特許出願人】
 【識別番号】 392004990
 【住所又は居所】 愛知県名古屋市瑞穂区関取町 6番地
 【氏名又は名称】 テン株式会社
【代理人】
 【識別番号】 100064746
 【弁理士】
 【氏名又は名称】 深見 久郎
【選任した代理人】
 【識別番号】 100085132
 【弁理士】
 【氏名又は名称】 森田 俊雄
【選任した代理人】
 【識別番号】 100083703
 【弁理士】
 【氏名又は名称】 仲村 義平
【選任した代理人】
 【識別番号】 100096781
 【弁理士】
 【氏名又は名称】 堀井 豊
【選任した代理人】
 【識別番号】 100098316
 【弁理士】
 【氏名又は名称】 野田 久登

【選任した代理人】

【識別番号】 100109162

【弁理士】

【氏名又は名称】 酒井 將行

【先の出願に基づく優先権主張】

【出願番号】 特願2003-112784

【出願日】 平成15年 4月17日

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 008693

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【書類名】特許請求の範囲**【請求項1】**

熱可塑性樹脂に軟磁性体粉末を20～60体積%配合したものを射出成形してなる電磁波吸收複合体であって、

上面から底面に向かって延びる穴を有する単位セルを備え、

前記上面よりも前記底面側に位置する部分の前記穴の断面積が、前記上面における前記穴の断面積よりも小さく、

前記単位セルの底面から前記上面までの高さが、前記単位セルの上面の前記穴の最大幅の1.2倍以上10倍以下である、電磁波吸收複合体。

【請求項2】

前記穴の周囲に、前記単位セルの底面から前記単位セルの上面に向かって延びる凹部を設けた、請求項1に記載の電磁波吸收複合体。

【請求項3】

前記凹部は、前記穴の周囲を取り囲み、

前記単位セルの底面側に前記穴を取り囲む筒状部を形成する、請求項2に記載の電磁波吸收複合体。

【請求項4】

前記筒状部間を接続するリップを備えた、請求項3に記載の電磁波吸收複合体。

【請求項5】

前記熱可塑性樹脂は、オレフィン系樹脂を含む、請求項1から請求項4のいずれかに記載の電磁波吸收複合体。

【請求項6】

前記熱可塑性樹脂は、ポリアミド系樹脂を含む、請求項1から請求項4のいずれかに記載の電磁波吸收複合体。

【請求項7】

前記軟磁性体粉末は、鱗片状であって、アスペクト比が3～20である、請求項1から請求項6のいずれかに記載の電磁波吸收複合体。

【請求項8】

前記軟磁性体粉末の球換算平均粒子径が5～50μmである、請求項1から請求項6のいずれかに記載の電磁波吸收複合体。

【請求項9】

熱可塑性樹脂に軟磁性体粉末を20～60体積%配合したものを射出成形してなる電磁波吸收複合体であって、

上面から底面に向かって延びる穴を有し、

前記上面よりも前記底面側に位置する部分の前記穴の断面積が、前記上面における前記穴の断面積よりも小さく、

前記上面に凹凸部を設けた、電磁波吸收複合体。

【請求項10】

前記穴を囲む壁部を有し、

前記壁部が交差する交差部の上面に凸部を設け、

前記交差部間に位置する前記壁部の上面に凹部を設けた、請求項9に記載の電磁波吸收複合体。

【請求項11】

熱可塑性樹脂に軟磁性体粉末を20～60体積%配合したものを混練する工程と、

前記混練後の材料を射出成形により所望の形状に成形する工程と、

前記射出成形後の成形体を冷却して固化する工程と、

を備えた電磁波吸收複合体の製造方法。

【書類名】明細書

【発明の名称】電磁波吸収複合体およびその製造方法

【技術分野】

【0001】

本発明は、外部からくるノイズ電波を吸収しその影響を防ぐ機能を有する電磁波吸収複合体およびその製造方法に関する。

【背景技術】

【0002】

最近の電子機器の増加に伴い、個々の電子機器から放射される電磁波による障害を相互に受け、誤動作する危険性が高くなっている。また、電子機器自身から放射される電磁波によっても誤動作することもあり、電子機器から放射される電磁波が生体に及ぼす影響も懸念されている。

【0003】

そこで、昨今は、有害な電磁波を高効率で吸収する電磁波吸収体の開発が盛んに行われ、様々な電磁波吸収体の形状や製造方法が提案されている。

【0004】

たとえば、特開2000-353610号公報には、肉薄三次元形状で透磁率がほぼ一定の電磁波吸収体を低成本に製造するために、微粉碎された軟質磁性材料と熱可塑性バインダーとを混合及び混練した後に所定の大きさに造粒したペレットを加熱及び加圧して電波吸収体に一致する成形空間を有した一対の金型間に射出して成形体を成形する工程と、成形体を約300～600℃にて焼成して含有された熱可塑性バインダーを熱分解して脱脂する工程と、脱脂体を約1000～1350℃にて焼成して軟質磁性材料を焼結して焼結体に形成する工程とからなる電磁波吸収体の製造方法が開示されている。

【特許文献1】特開2000-353610号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0005】

電磁波吸収体の電磁波吸収性能は主に電磁波吸収体の材質と形状に支配されるので、特開2000-353610号公報に記載された電磁波吸収体のような三次元形状の場合、高さを高くした方が電磁波吸収性能は向上するものと考えられる。ところが、電磁波吸収体の高さを高くすると、電磁波吸収体の製造が困難となる。

【0006】

また、上記文献には、電磁波吸収体の高さをどの程度にすることで電磁波吸収性能を高く維持しつつ高い歩留りで電磁波吸収体の製造を行えるかについては、全く記載されていない。したがって、高い歩留りで電磁波吸収性能の優れた電磁波吸収体を得ることが困難となるという問題があった。さらに、上記文献に記載の製造方法では、焼結後に焼き割れが生じ易く、このことも歩留り低下の一因となっていた。

【0007】

電波暗室などに使用される電磁波吸収体は、カーボンを含浸させたウレタンスポンジ製が一般的であるが、強度が小さく燃えやすいため耐久性に問題がある。しかも、床材に使用する場合、別の部材で補強する必要がある。また、吸水性があり、吸水による電磁波吸収性能の低下の問題や、耐候性が低いため屋外や高温多湿の環境下では使用できないという問題もあった。

【0008】

本発明はこのような課題を解決するためになされたものである。本発明の目的は、強度が高く、高い耐熱性と難燃性を有し、屋外や高温多湿の環境下でも使用でき、しかも高い歩留りと生産性で優れた電磁波吸収性能を備えた電磁波吸収複合体を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

【0009】

本発明に係る電磁波吸収複合体は、1つの局面では、熱可塑性樹脂に軟磁性体粉末を20～60体積%程度配合（好ましくは成形助剤および混練助剤も配合）したものを射出成形してなるものであって、上面から底面に向かって延びる穴を有する単位セルを備え、上面よりも底面側に位置する部分の穴の断面積が、上面における穴の断面積よりも小さく、単位セルの底面から上面までの高さが、単位セルの上面の穴の最大幅の1.2倍以上10倍以下程度である。好ましくは、2倍以上6倍以下程度である。ここで、「単位セル」とは、本願明細書では、電磁波吸収複合体の少なくとも一部を構成する単位構造のことであり、1つの穴を内部に有する壁部構造のことを称するものと定義する。また、軟磁性体粉末とは、外部から印加された磁場に対して材料内部の磁化が磁場方向に揃いやすい、すなわち磁化し易い材料である。軟磁性体粉末には、鉄ニッケル合金（パー・マロイ）、鉄コバルト合金（パ・メン・ジュール）、鉄クロム合金（電磁ステンレス）、鉄珪素合金、鉄アルミニウム珪素合金（センダスト）、コバルトタングステンクロム炭素合金（ステライト）、ニッケルクロム硼素鉄珪素合金（コルモノイ）、鉄ニッケルコバルト（パー・ミンバー）、鉄アルミニウム（アルパーム）合金粉末などがある。また、穴の断面積とは、電磁波吸収複合体の底面から上面に向かう高さ方向と直交する方向の穴の面積をいう。

【0010】

上記の穴を規定する単位セルの壁面は典型的には斜面で構成されるが、それ以外の面で構成することも可能であり、該斜面は断続的であってもよい。また、上面における穴の断面積が、上面よりも底面側に位置する単位セルを穴が延びる方向と直交する方向に切断した断面における穴の断面積よりも大きいことが好ましいが、上記の穴は、電磁波吸収複合体の上面よりも底面側に、上面における穴の断面積よりも小さい断面積を有する部分を有していればよい。

【0011】

上記のように、単位セルの底面から上面までの高さを、単位セルの上面の穴の最大幅の1.2倍以上10倍以下程度とすることにより、電磁波吸収性能を向上することができ、かつ高い歩留りでの製造が可能となる。また、熱可塑性樹脂に成形助剤および混練助剤を配合したものに軟磁性体粉末を20～60体積%程度配合したものを射出成形することにより、脱脂工程や焼結工程を省略することができ、比較的複雑な形状の電磁波吸収複合体であっても高い歩留りで精度良く成形することができる。

【0012】

ここで、単位セルの底面から上面までの高さを1.2倍以上10倍以下程度としてのは、該高さを1.2倍未満程度とすると電磁波吸収性能の向上効果があまり得られず、10倍程度を超えると製造が困難となることに加えて電磁波吸収性能の向上を期待できないからである。また、軟磁性体粉末の割合を20～60体積%程度としたのは、軟磁性体粉末の割合を20体積%程度未満とすると磁気的損失が低下して電磁波吸収性能が低下することとなり、軟磁性体粉末の割合が60体積%程度を超えると熱可塑性樹脂との均一混合が困難となるからである。

【0013】

上記穴の周囲に、単位セルの底面から単位セルの上面に向かって延びる凹部を設けることが好ましい。また、該凹部は、上記穴の周囲を取り囲み、単位セルの底面側に穴を取り囲む筒状部を形成することが好ましい。さらに、該筒状部間を接続するリブを備えることが好ましい。

【0014】

上記熱可塑性樹脂は、オレフィン系樹脂を含むものであってもよく、ポリアミド系樹脂を含むものであってもよい。ここで、「オレフィン系樹脂」とは、ポリエチレン、ポリプロピレン、メチルペンテンポリマー、ポリブテン-1、シクロオレフィンポリマーなどの樹脂である。また、「ポリアミド系樹脂」とは、ポリアミド6、ポリアミド6-6、ポリアミド4-6、ポリアミド11、ポリアミド12などの樹脂である。

【0015】

上記軟磁性体粉末は、鱗片状であって、粒子の最大長と厚みの比率が3～20程度であることが好ましい。粒子のアスペクト比（最大長と厚みの比率）が3未満程度であると、透磁率が低下し電磁波吸収性能が低下し、アスペクト比が20程度を超えると、製造が困難となるからである。

【0016】

また、軟磁性体粉末の球換算平均粒子径は、5～50μm程度であることが好ましい。球換算平均粒子径が5μm未満程度であると軟磁性体粉末の製造が困難となりコストが上昇し、球換算平均粒子径が50μm程度を超えると熱可塑性樹脂に配合する割合が少なくなり電磁波吸収性能が低下するからである。

【0017】

本発明に係る電磁波吸収複合体は、他の局面では、熱可塑性樹脂に軟磁性体粉末を20～60体積%配合したものを射出成形してなるものであって、上面から底面に向かって延びる穴を有し、上面よりも底面側に位置する部分の穴の断面積が上面における穴の断面積よりも小さく、上面に凹凸部を設ける。

【0018】

本願発明者は、様々な形状の電磁波吸収複合体について電磁波吸収性能を試験した結果、上記のような形状の穴を有する電磁波吸収複合体の上面に凹凸部を設けることで、電磁波吸収性能を向上することができることを知得した。

【0019】

本発明に係る電磁波吸収複合体は、好ましくは、上記の穴を囲む壁部を有し、壁部が交差する交差部の上面に凸部を設け、交差部間に位置する壁部の上面に凹部を設ける。より好ましくは、壁部の上面における長手方向中央部が最も凹むV字形状となるように上記の凹部と凸部とを壁部の上面に設ける。さらに好ましくは、1組の傾斜面を組合わせて壁部の上面を構成し、壁部の上面において壁部の厚み方向中央部が最も上方に突出するような山形となるように上記1組の傾斜面を組合わせ、該1組の傾斜面で形成される壁部の上面の山形の稜線が壁部の上面の長手方向に延び、該稜線がV形となるようにする。

【0020】

本発明に係る電磁波吸収複合体の製造方法は、次の各工程を備える。熱可塑性樹脂に軟磁性体粉末を20～60体積%程度配合（好ましくは成形助剤および混練助剤も配合）したもの混練する。混練後の材料を射出成形により所望の形状に成形する。射出成形後の成形体を冷却して固化する。

【0021】

このように、射出成形後に脱脂工程や焼結工程を行わないので、焼き割れが生じることなく、歩留りを高くすることができる。また、プロセスを簡略化することもできる。

【発明の効果】

【0022】

本発明によれば、特定の材料を配合して射出成形した後、脱脂や焼結を行うことなく電磁波吸収複合体を形成しているので、強度が高く、高い耐熱性を有し、屋外や高温多湿の環境下でも使用することができ、かつ高い歩留りで複雑な形状の電磁波吸収複合体を得ることができる。その上、単位セルの底面から上面までの高さを、単位セルの底面の最大幅の1.2倍以上10倍以下としているので、優れた電磁波吸収性能をも確保することができる。また、電磁波吸収複合体の上面に凹凸部を設けることによっても、優れた電磁波吸収性能を得ることができる。したがって、高い歩留りで優れた電磁波吸収性能、耐熱性および耐候性を備えた電磁波吸収複合体が得られる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0023】

以下、図1～図18を用いて、本発明の実施の形態について説明する。

【0024】

本実施の形態の電磁波吸収複合体は、熱可塑性樹脂に軟磁性体粉末を20～60体積%（好ましくは30～58体積%）程度を配合（より好ましくは成形助剤および混練助剤も

配合) したものを射出成形してなるものである。それにより、高度に複雑な形状の電磁波吸収複合体であっても高い歩留りで精度良く成形することができ、かつ強度が高く、高い耐熱性と難燃性を有し、屋外や高温多湿の環境下でも使用可能な電磁波吸収複合体が得られる。

【0025】

熱可塑性樹脂としては、ポリエチレン、ポリプロピレン、メチルペンテンポリマー、ポリブテン-1、シクロオレフィンポリマーなどのオレフィン系樹脂を含むものや、ポリアミド6、ポリアミド6-6、ポリアミド4-6、ポリアミド11、ポリアミド12などのポリアミド系樹脂を含むものを挙げることができる。

【0026】

また、軟磁性体粉末としては、パーマロイ粉末などを挙げることができる。該軟磁性体粉末は、鱗片状であって、粒子のアスペクト比が3~20程度である粉末であることが好ましい。より好ましくは、軟磁性体粉末のアスペクト比は10~15程度である。軟磁性体粉末の球換算平均粒子径は、5~50 μm 程度であることが好ましい。より好ましくは、球換算平均粒子径は、10~25 μm 程度である。

【0027】

次に、本実施の形態の電磁波吸収複合体の形状例について、図1~図18を用いて説明する。

【0028】

図1~図3に示すように、本実施の形態の電磁波吸収複合体1は、本体と、該本体の上面から底面に貫通するように設けられた複数の穴2と、本体を形成する壁部4とを備える。

【0029】

図2および図3に示すように、本体上面における穴2の断面積（電磁波吸収複合体1の底面3から上面に向かう高さ方向と直交する方向の穴2の面積）は、底面3における穴2の断面積よりも大きくなっている。また、図2および図3に示すように、穴2を規定する本体の壁面は、テーパ面（斜面）2aで構成されている。

【0030】

このように穴2をテーパ面2aで構成することにより、穴2に入射する電磁波と、穴2内で反射する電磁波との双方を、高い確率でテーパ面2aに入射させることができる。それにより、電磁波吸収複合体1による電磁波吸収性能を向上することができる。特に、電磁波吸収複合体1の高さを高くすることにより、穴2を深くすることができ、当該効果は顕著となる。

【0031】

なお、穴2が、本体上面と本体底面3との間に、本体上面における穴2の断面積よりも小さい断面積の部分を有していれば、電磁波吸収複合体1による電磁波吸収性能を向上することができるものと考えられる。したがって、テーパ面2aは断続的なものであってもよく、穴2を規定する本体の壁面をテーパ面以外の面で構成してもよい。また、本体上面から本体底面3に向かって一旦開口面積が減少し、その後本体底面3に向かって開口面積が増大するような穴形状を採用することもできる。

【0032】

図1~図3に示すように、本実施の形態における電磁波吸収複合体1は、上面から底面3に向かって伸びる1つの穴を内部に有する複数の単位セルを備える。この単位セルは、電磁波吸収複合体1の少なくとも一部を構成する単位構造のことであり、図1~図3の例では、1つの穴2を内部に有する略直方体形状の壁部構造（枠体）が単位セルに相当する。

【0033】

上記の単位セルの構造例を図18に示す。図18に示すように、1つの穴2を規定する単位セルの壁面は斜面で構成され、上面における穴2の断面積が、上面よりも底面3側に位置する単位セルを穴2が伸びる方向（高さ方向）と直交する方向に切断した断面における

る穴2の断面積よりも大きくなっている。

【0034】

該単位セルの底面3から上面までの高さHは、高い方が好ましいが、単位セルの上面の穴2の最大幅Wの1.2～1.4倍以上10倍以下程度であれば、電磁波吸収複合体1の優れた電磁波吸収性能を確保しながら、射出成形によって高い歩留りで電磁波吸収複合体1を成形することができる。好ましくは、上記の高さHは、最大幅Wの2倍以上6倍以下程度であり、より好ましくは、上記の高さHは、最大幅Wの3.5倍以上6倍以下程度である。

【0035】

次に、電磁波吸収複合体1の他の形状例について、図4および図5を用いて説明する。

【0036】

図4および図5に示すように、本例では、電磁波吸収複合体1の底面3における穴2の開口の周囲に凹部4aを設けている。つまり、単位セルの底面から単位セルの上面に向かって延びる凹部を設けている。これ以外の構造については、図1～3に示す場合と基本的に同様である。

【0037】

図2および図3に示すようにテーパ面2aを形成すると、底面3近傍における壁部4の厚みが厚くなる。そこで、上記のように凹部4aを設けることにより、電磁波吸収複合体1の底面3近傍における壁部4の厚みを薄くすることができ、電磁波吸収複合体1を軽量化することができ、電磁波吸収性能を向上させることもできる。

【0038】

このとき、図5に示すように、凹部4aで穴2の周囲を取り囲み、底面3側に位置する穴2を取り囲む筒状部（中空コア）5を形成することが好ましい。つまり、単位セルの底面3側に穴を取り囲む筒状部を形成することが好ましい。それにより、さらに電磁波吸収複合体1を軽量化することができる。

【0039】

筒状部5は、穴2の数と同数だけ電磁波吸収複合体1の底面側に設けられ、互いに間隔をあけて立設されている。この筒状部5を形成する壁部4の厚みを、それ以外の部分の壁部4の厚みと略同一とすることにより、電磁波吸収複合体1を全体にわたってほぼ均肉化することができ、射出成形による成形が容易となり、電磁波吸収性能を向上させることもできる。

【0040】

次に、図6～図9を用いて、電磁波吸収複合体1のさらに他の形状例について説明する。

【0041】

図6～図9に示すように、本例では、筒状部5間および筒状部5と外壁7間を接続するリブ（接続部）6を設ける。これ以外の構造については、図4および図5に示す場合と基本的に同様である。このように筒状部5間を接続するリブ6を設けることにより、筒状部5が倒れるのを抑制することができ、電磁波吸収複合体1の形状保持特性を向上することができる。

【0042】

また、図10に示すように、外壁部7と筒状部5とを一体化した構造も考えられる。外壁部7は、典型的には電磁波吸収複合体1の上面や底面に垂直な方向（鉛直方向：高さ方向）に対し所定角度だけ傾斜したテーパ形状を有するが、図10に示すように、外壁部7の一部に、鉛直方向に延び、勾配を有しないストレート部8を設けてもよい。

【0043】

該ストレート部8は、電磁波吸収複合体1の上面や底面の近傍に設けることが考えられる。また、外壁部7の全周にわたってストレート部8を設けることが好ましいが、少なくとも外壁部7の表面であって対向する位置関係にある部分に選択的にストレート部8を設けるようにしてもよい。

【0044】

上記のようにストレート部8を設けることにより、図11に示すように、該ストレート部8を当接させながら複数の製品を並べて配置することができる。それにより大面積のパネル状の電磁波吸収複合体を得ることができる。

【0045】

次に、図12に示すように、筒状部5の一方の開口端を閉じる底部9を設けることも考えられる。この場合には、さらに電磁波吸収性能を向上させることができるものと推察される。

【0046】

また、図13に示すように、上記の底部9にボルトやネジなどの固定部材を挿着するための穴10を形成してもよい。この場合には、該穴10にボルトやネジなどの固定部材を挿着することができ、該固定部材を用いて壁面などに電磁波吸収複合体1を固定することができる。

【0047】

次に、図14～図17を用いて、電磁波吸収複合体1のさらに他の形状例について説明する。

【0048】

上述の各実施の形態では、電磁波吸収複合体1の穴2の周囲に位置する壁部4の上面は平面で構成されているが、電磁波吸収複合体1の壁部4の上面の平坦な部分の面積を少なくするようにすることが好ましい。たとえば、該壁部4の上面に凹凸部や傾斜面を設け、該上面において平坦な部分の面積を少なくすることが考えられる。それにより、電磁波吸収性能を向上することができる。

【0049】

より具体的には、図14に示すように、壁部4の上面に傾斜面11を設け、壁部4の上面を山形としたり、図15に示すように、壁部4の上面形状を、壁部4の交点を頂点とする凸部12と、この交点間の中間点を底とする凹部13とで規定される山形とし、かつ図14の場合のような傾斜面11を設けたり、図16に示すように、壁部4の上面形状を、壁部4の交点を底とする凹部13と、この交点間の中間点を頂点とする凸部12とで規定される山形とし、かつ図14の場合のような傾斜面11を設けることが考えられる。

【0050】

図15に示す形状について詳述すると、壁部4が交差する交差部の上面に凸部12を設ける一方で、交差部間に位置する壁部4の上面に凹部13を設けることで、この凹部13と凸部12とにより、壁部4の上面における長手方向中央部が最も凹むV字形状を壁部4の上面に形成している。さらに詳しくは、壁部4の厚み方向（壁部4の上面における長手方向と直交する方向）に並べた1組の傾斜面11を組合わせて壁部4の上面を構成し、壁部4の上面において壁部4の厚み方向中央部が最も上方に突出するような山形となるように上記1組の傾斜面11を組合わせ、該1組の傾斜面11の接合部（山形の頂部）で壁部4の上面の長手方向に延びる稜線が形成され、該稜線がV形となっている。壁部4の交差部においては、各壁部4の上面の4つの稜線が交わり、該4つの稜線の交点が凸部12の頂点となる。

【0051】

上記以外にも、様々な変形例が考えられる。たとえば図15や図16の例では壁部4の交点間に1つの底あるいは頂点を設けているが、2つ以上の底や頂点を設けてもよい。また、壁部4の上面にV字形状以外の任意形状の切り込みを設けて凹凸部を設けることで、該上面において平坦な部分の面積を少なくすることも考えられる。

【0052】

図17に示すように、穴2は電磁波吸収複合体1を貫通しなくてもよい。つまり、穴2は、電磁波吸収複合体1の上面と底面3との一方にのみ開口するものであってもよい。また、穴2の開口形状も、矩形に限らず、図17の例のように三角形であってもよく、五角形以上の多角形、円形、橢円など任意の開口形状を採用することが可能である。これ以外

の構造については、基本的に図4および図5に示す例と同様である。本例のように穴2の端部を閉じることにより、電磁波が穴2を通り抜けることを阻止することができ、さらに電磁波吸収性能を向上することができる。

【0053】

次に、本実施の形態における電磁波吸収複合体の製造方法について説明する。

【0054】

まず、ポリプロピレン樹脂などの熱可塑性樹脂に、パーマロイ粉末などの軟磁性体粉末を20～60体積%程度と、ステアリン酸などの成形助剤やシラン系、アルミニート系、チタネート系表面改質剤などの混練助剤を1～9体積%程度とを配合したものを混練する。混練後の材料を射出成形により所望の形状に成形し、射出成形後の成形体を冷却して固化する。このような工程を経て、本実施の形態の電磁波吸収複合体1を製造することができる。

【0055】

本実施の形態における電磁波吸収複合体1の製造方法では、上記のように射出成形後に脱脂工程や焼結工程を行わないので、脱脂割れおよび焼き割れを回避することができる。それにより、歩留りを高くすることができるばかりでなく、電磁波吸収複合体1の製造プロセスを簡略化することもできる。

【0056】

以下、表1～表11および図19～図22を用いて本発明の実施例について説明する。

【実施例1】

【0057】

ポリプロピレン樹脂に、表面に熱可塑性樹脂に親和性を持たせるためにカップリング処理を施した球換算平均粒子径が30～40μm程度で、粒子の最大長(L)と厚み(T)の比率(L/T)が3～10程度のパーマロイ粉末を下記の表1に示す配合比で加熱・加圧式ニーダに入れ、180～210℃程度に加熱すると同時にせん断力による混練ができる圧力をかけながら約60分間混練する。均一に混練されて見かけ粘度が100～400Pa・S程度の粘性を有するコンパウンド材料をペレタイズ機でペレット化する。該ペレット化した成形材料を、射出成形金型を取り付けた射出成形機に投入し、180℃～230℃程度の温度で加熱可塑化した後、70MPa～140MPa程度の高圧力で金型内に射出し、冷却固化する。その後、成形体を金型から取り出し、電磁波吸収複合体1, 2を得ることができる。

【0058】

【表1】

配合比 (v o l. %)

	電磁波吸収体1	電磁波吸収体2
パーマロイ粉末	44.2	50.2
ポリプロピレン	50.0	41.0
混練助剤、成形助剤他	5.8	8.8
球換算平均粒子径	30.0	40.0

【実施例2】

【0059】

実施例1と同様の手法を用いて、下記の表2～4に示す配合比で電磁波吸収複合体3～9を得ることができる。

【0060】

【表2】

配合比 (v o l. %)

	電磁波吸収体3	電磁波吸収体4	電磁波吸収体5	電磁波吸収体6
パーマロイ粉末	39.7	36.6	39.0	20.0
メチルペンテンポリマー	33.7	45.9	44.4	66.8
ポリブテン-1	20.2	12.6	10.2	8.6
混練助剤、成形助剤他	6.4	4.9	6.4	4.6
球換算平均粒子径	25.0	40.0	25.0	40.0

【0061】

【表3】

配合比 (v o l. %)

	電磁波吸収体7	電磁波吸収体8
パーマロイ粉末	39.0	39.0
メチルペンテンポリマー	44.5	54.6
ポリプロピレン	10.1	0.0
混練助剤、成形助剤他	6.4	6.4
球換算平均粒子径	30.0	30.0

【0062】

【表4】

配合比 (v o l. %)

	電磁波吸収体9
パーマロイ粉末	39.7
ナイロン12	55.7
混練助剤、成形助剤他	4.6
球換算平均粒子径	25.0

【実施例3】

【0063】

メチルペンテンポリマー樹脂とポリプロピレン樹脂に、球換算平均粒子径が $37 \mu\text{m}$ 程度の球状ガスアトマイズパーマロイ粉末を下記の表5に示す配合比で加熱・加圧式ニーダーに入れ、 $240\sim260^\circ\text{C}$ 程度に加熱すると同時にせん断力による混練ができる圧力をかけながら約40分間混練する。均一に混練されて所定の粘性を有するコンパウンド材料をペレタイズ機でペレット化する。該ペレット化した成形材料を、射出成形金型を取り付けた射出成形機に投入し、 $200\sim260^\circ\text{C}$ 程度の温度で加熱可塑化した後、 70 MPa $\sim 140\text{ MPa}$ 程度の高圧力で金型内に射出し、冷却固化する。その後、成形体を金型から取り出し、電磁波吸収複合体10を得ることができる。

【0064】

【表5】

配合比 (v o l. %)

	電磁波吸収体10
パーマロイ粉末	57.7
メチルペンテンポリマー	32.4
ポリプロピレン	7.4
成形助剤他	2.5
球換算平均粒子径	37

【実施例4】

【0065】

メチルペンテンポリマー樹脂とポリプロピレン樹脂に、粒径 25 μm 以下程度の球状ガスアトマイズステライト 6 粉末およびステライト 12 粉末を下記の表 6 に示す配合比で加熱・加圧式ニーダーに入れ、240～260 °C 程度に加熱すると同時にせん断力による混練ができる圧力をかけながら約 40 分間混練する。均一に混練されて所定の粘性を有するコンパウンド材料をペレタイズ機でペレット化する。該ペレット化した成形材料を、射出成形金型を取り付けた射出成形機に投入し、200 °C～250 °C 程度の温度で加熱可塑化した後、70 MPa～140 MPa 程度の高圧力で金型内に射出し、冷却固化する。その後、成形体を金型から取り出し、電磁波吸収複合体 11, 12 を得ることができる。

【0066】

【表6】

配合比 (v o l. %)

	電磁波吸収体 11	電磁波吸収体 12
ステライト	55.0	57.0
メチルペンテンポリマー	0.0	33.0
ポリプロピレン	43.2	7.5
成形助剤他	1.8	2.5

【0067】

なお、上述の実施例 1～4 と同様の方法で、図 14～図 16 の電磁波吸収複合体 1 を得ることができる。

【0068】

次に、上記のようにして得られた電磁波吸収複合体 1～12 について耐熱性能試験を行ったのでその結果について表 7 を用いて説明する。

【0069】

該耐熱性能試験では、電磁波吸収複合体を下記の表 7 に示す一定温度、一定時間高温恒温槽に入れ、寸法変化、変形、外観変化を観察し、性能上問題となるであろうと考えられる程度の変化を生ずる温度と時間を調べた。

【0070】

【表7】

	160 °C 3 時間	170 °C 3 時間	180 °C 3 時間	190 °C 3 時間	200 °C 3 時間
電磁波吸収体 1	良好				
電磁波吸収体 2	良好				
電磁波吸収体 3	良好	良好	良好		
電磁波吸収体 4	良好	良好	良好		
電磁波吸収体 5	良好	良好	良好	良好	
電磁波吸収体 6	良好	良好	良好	良好	
電磁波吸収体 7	良好	良好	良好	良好	良好
電磁波吸収体 8	良好	良好	良好	良好	良好
電磁波吸収体 9	良好	良好	良好		
電磁波吸収体 10	良好	良好	良好	良好	
電磁波吸収体 11	良好	良好	良好	良好	
電磁波吸収体 12	良好	良好	良好	良好	

【0071】

上記の表 7 に示すように、ほぼ全ての電磁波吸収複合体が 160 °C、3 時間の耐熱性能を有しており、本実施例の電磁波吸収複合体が優れた耐熱性能を有することがわかる。中でもメチルペンテンポリマーとポリプロピレンのブレンド系、メチルペンテンポリマー単体系の電磁波吸収複合体 7, 8 の耐熱温度が 200 °C を超えており、これらが特に優れた耐熱性能を有することがわかる。

【0072】

次に、実施例1における電磁波吸収複合体1と同材料を射出成形で作製したテストピースを使用して強度試験を行ったので、その結果について表8を用いて説明する。なお、該強度試験のうち引張り強さは、ASTM (American Society For Testing and Materials) D638、曲げ強さ、曲げ弾性率はASTMD790に準じて行った。表8に、強度試験の結果を示す。

【0073】

【表8】

	引張り強さ：MPa	曲げ強さ：MPa	曲げ弾性率：MPa
電磁波吸収体1	12.1	23.2	7350

【0074】

上記の表8に示すように、電磁波吸収複合体1は、優れた引張り強さ、曲げ強さおよび曲げ弾性率を有しており、該電磁波吸収複合体上に、たとえば80kgを超える人間が土足で乗ってもびくともしない程度の耐圧縮強度を有するものと考えられる。

【0075】

なお、他の電磁波吸収複合体2～12も、表9～表11の熱可塑性樹脂単体および混合体を使用しており、いずれも実用上全く問題のない強度を有しているので、電磁波吸収複合体1と同等の耐圧縮強度を有するものと推察される。

【0076】

【表9】

メチルペンテンポリマー (wt %)	ポリプロピレン (wt %)	引張り強さ (MPa)	曲げ強さ (MPa)	曲げ弾性率 (MPa)
100	0	22.4	39.1	1430
90	10	22.0	39.2	1600
80	20	22.3	38.3	1520
70	30	22.5	37.0	1470
60	40	22.5	36.4	1450
50	50	22.3	34.7	1430
0	100	26.5	33.0	1420

【0077】

【表10】

メチルペンテンポリマー (wt %)	ポリブテン-1 (wt %)	引張り強さ (MPa)	曲げ強さ (MPa)	曲げ弾性率 (MPa)
100	0	22.4	39.1	1430
90	10	20.2	30.3	1160
80	20	19.5	27.6	1130
70	30	19.1	25.4	1010
50	50	19.1	25.1	870

【0078】

【表11】

	引張り強さ：MPa	曲げ強さ：MPa	曲げ弾性率：MPa
ナイロン12 100wt%	20.6	22.6	350

【0079】

次に、実施例4の電磁波吸収複合体11について、電磁波吸収性能試験を行ったので、その結果について図19を用いて説明する。

【0080】

HEWLETT PACKARD社製のネットワークアナライザ8510Cを使用し、電磁波吸収複合体に入射角45度の条件で電波を照射し、電磁波吸収性能を測定した。なお、測定電波の周波数は、アンテナの関係で、33GHzから50GHzと、50GHzから65GHzと、75GHzから110GHzに分けて測定した。

【0081】

図19は、電磁波吸収複合体11の電磁波吸収性能を示すチャートである。なお、図19において、縦軸は電磁波吸収性能[dB]を示している。

【0082】

図19に示すように、広範囲の高周波数域にわたって15dB程度以上の高い電磁波吸収性能が認められ、特に93GHz程度以上の周波数域では電磁波吸収性能が20dB程度を超えているのがわかる。なお、他の実施例の電磁波吸収複合体についても同様の電磁波吸収性能が認められた。

【0083】

また、実施例4と同様の方法で図14～図16に示す構造の電磁波吸収複合体1を作製し、上記と同様の手法で電磁波吸収性能を測定したところ、図20～図22に示す結果が得られた。

【0084】

図20～図22に示されるように、壁部4の上面に傾斜面11を設けて壁部4の上面を山形とするよりも、壁部4の上面に凹凸を形成することで電磁波吸収性能を格段に向上することができるこを確認できた。

【0085】

以上のように本発明の実施の形態および実施例について説明を行なったが、今回開示された実施の形態および実施例はすべての点で例示であって制限的なものではないと考えられるべきである。本発明の範囲は特許請求の範囲によって示され、特許請求の範囲と均等の意味および範囲内でのすべての変更が含まれることが意図される。

【産業上の利用可能性】

【0086】

本発明は、外部からくるノイズ電波を吸収する電磁波吸収複合体およびその製造方法に有効に適用され得る。

【図面の簡単な説明】

【0087】

【図1】本発明の1つの実施の形態における電磁波吸収複合体の斜視図である。

【図2】図1に示す電磁波吸収複合体を上面側から見た部分断面斜視図である。

【図3】図1に示す電磁波吸収複合体を底面側から見た部分断面斜視図である。

【図4】本発明の他の実施の形態における電磁波吸収複合体を上面側から見た部分断面斜視図である。

【図5】図4に示す電磁波吸収複合体を底面側から見た部分断面斜視図である。

【図6】本発明のさらに他の実施の形態における電磁波吸収複合体を底面側から見た斜視図である。

【図7】図6に示す電磁波吸収複合体を上面側から見た部分断面斜視図である。

【図8】図6に示す電磁波吸収複合体を底面側から見た部分断面斜視図である。

【図9】図6に示す電磁波吸収複合体の底面図である。

【図10】本発明のさらに他の実施の形態における電磁波吸収複合体の部分断面斜視図である。

【図11】図10の電磁波吸収複合体を並べた状態を示す断面図である。

【図12】本発明のさらに他の実施の形態における電磁波吸収複合体の断面図である。

。

【図13】本発明のさらに他の実施の形態における電磁波吸収複合体の断面図である。

。

【図14】本発明のさらに他の実施の形態における電磁波吸収複合体の部分断面斜視図である。

【図15】本発明のさらに他の実施の形態における電磁波吸収複合体の部分断面斜視図である。

【図16】本発明のさらに他の実施の形態における電磁波吸収複合体の部分断面斜視図である。

【図17】本発明のさらに他の実施の形態における電磁波吸収複合体を上面側から見た部分断面斜視図である。

【図18】図1に示すタイプの電磁波吸収複合体の単位セルを示す断面図である。

【図19】本発明の実施例4における電磁波吸収複合体11の電磁波吸収性能を示すチャートである。

【図20】図14の形状の電磁波吸収複合体の電磁波吸収性能を示すチャートである。

【図21】図15の形状の電磁波吸収複合体の電磁波吸収性能を示すチャートである。

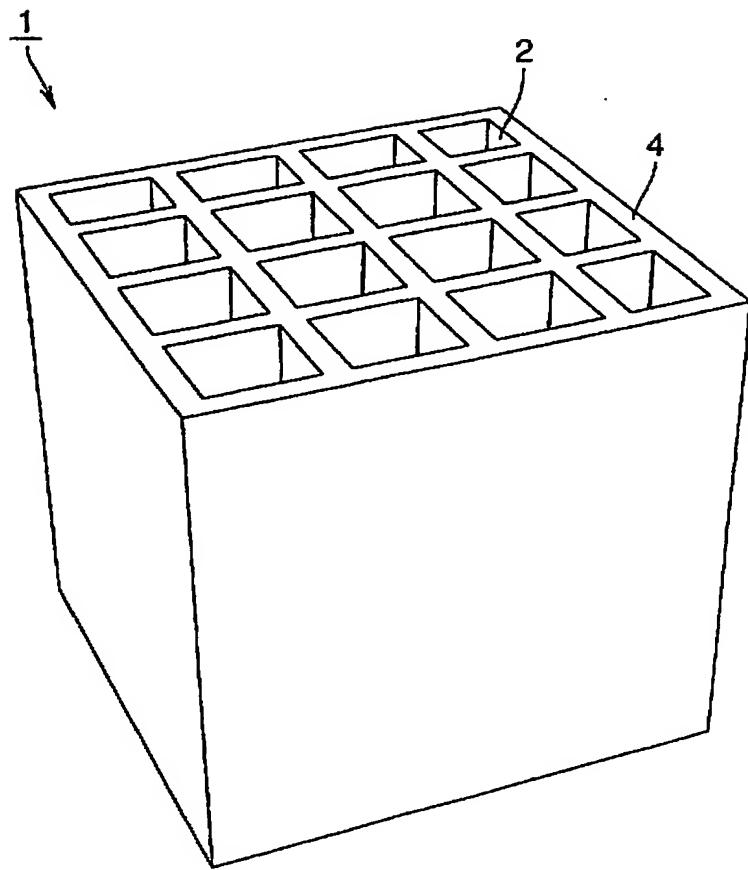
【図22】図16の形状の電磁波吸収複合体の電磁波吸収性能を示すチャートである。

【符号の説明】

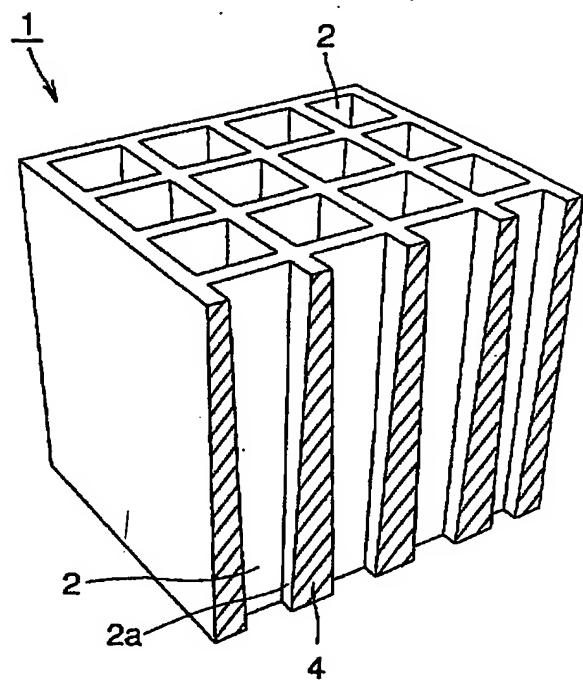
【0088】

1 電磁波吸収複合体、2, 10 穴、2a テーパ面、3 底面、4 壁部、4a 凹部、5 筒状部、6 リブ、7 外壁、8 ストレート部、9 底部、11 傾斜面、12 凸部、13 凹部。

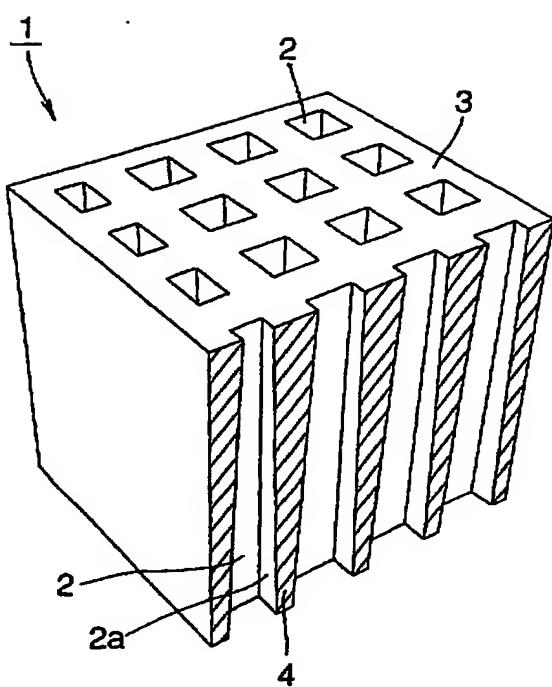
【書類名】図面
【図1】



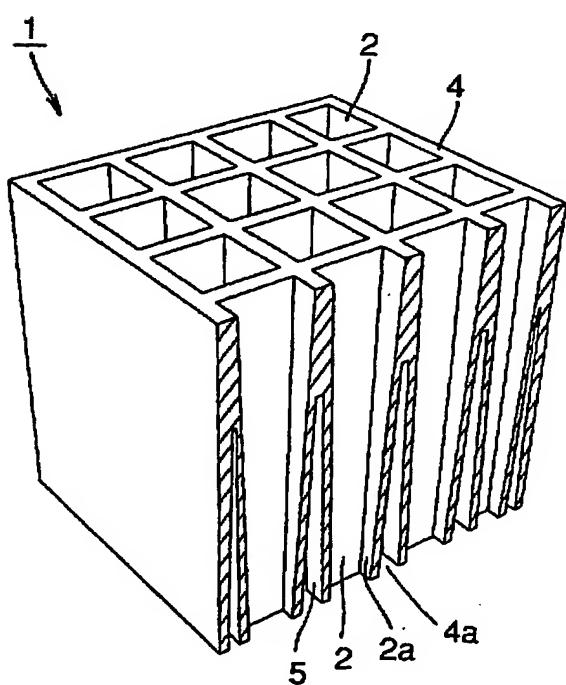
【図2】



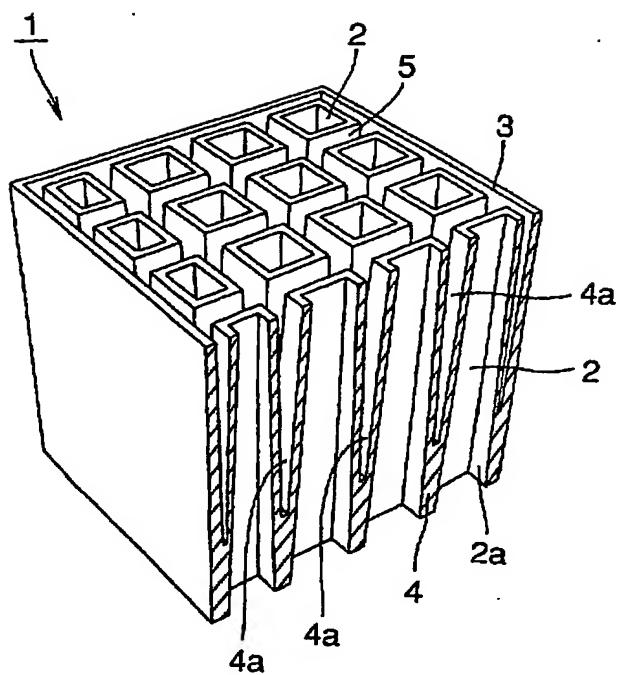
【図3】



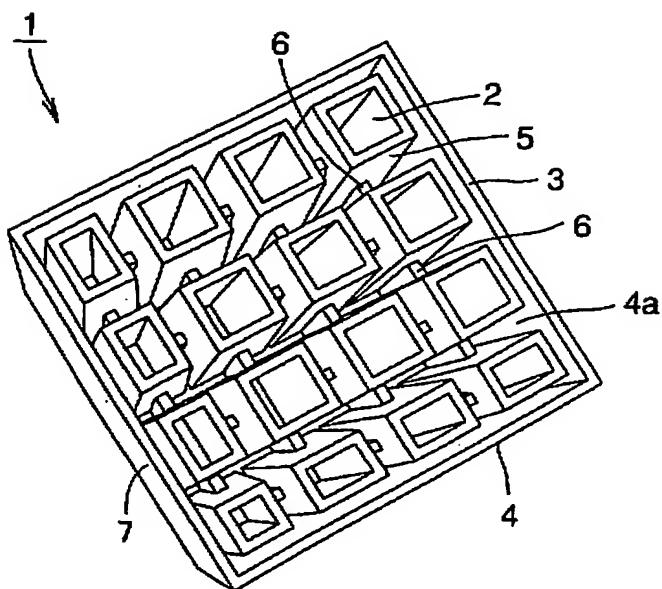
【図4】



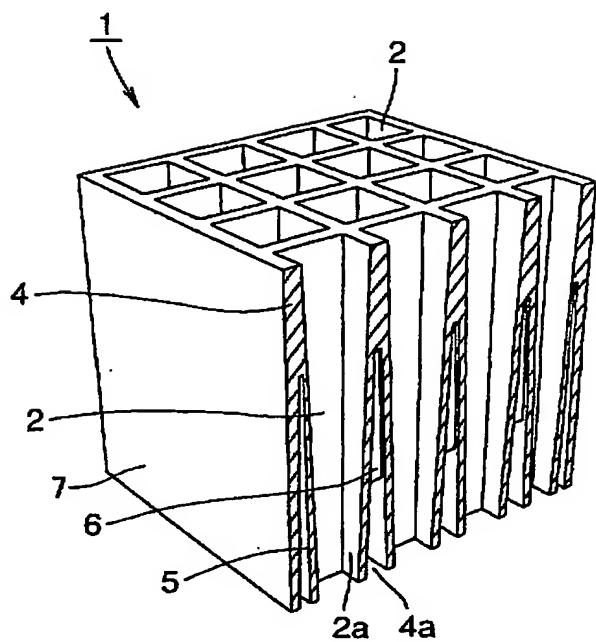
【図 5】



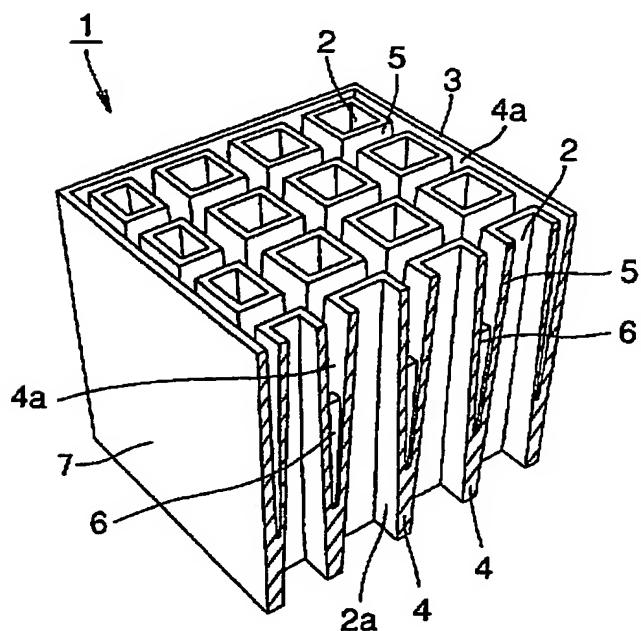
【図 6】



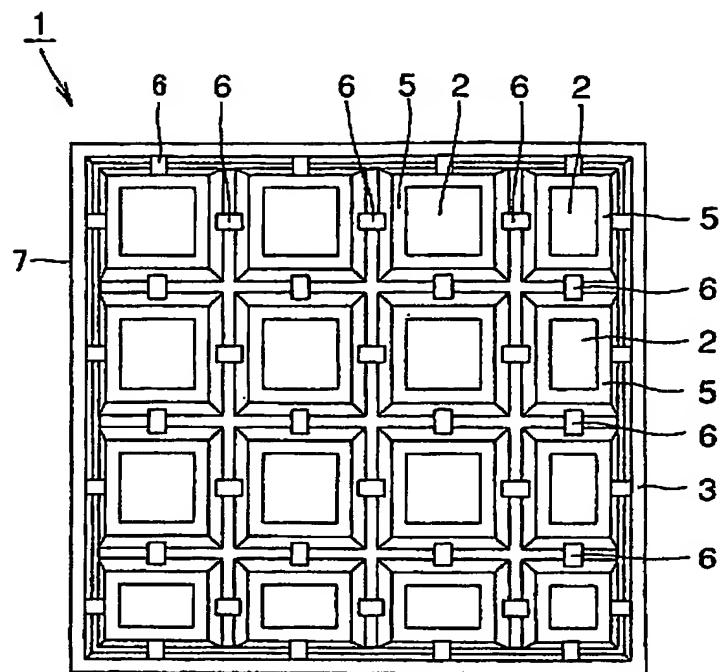
【図7】



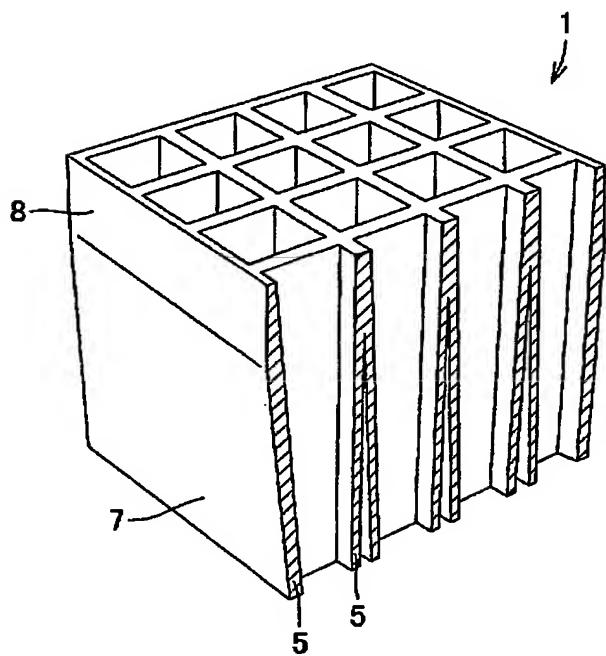
【図8】



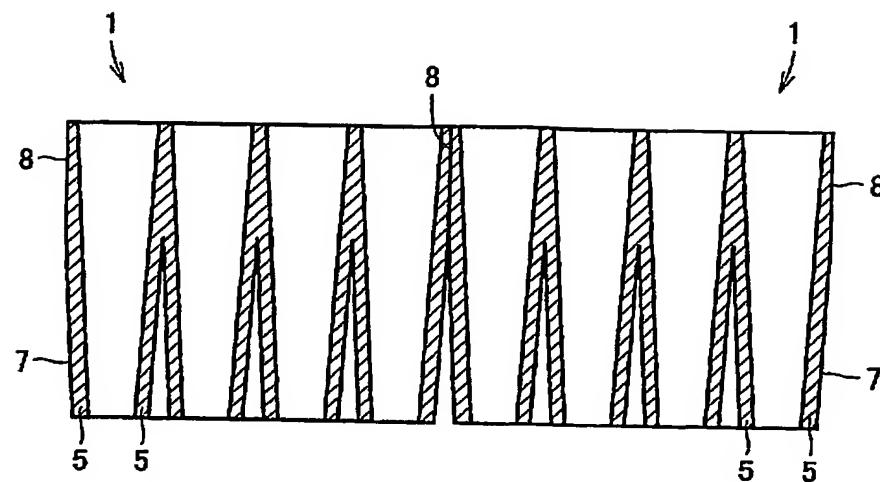
【図9】



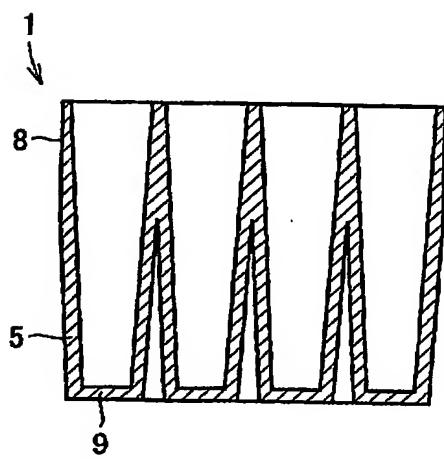
【図10】



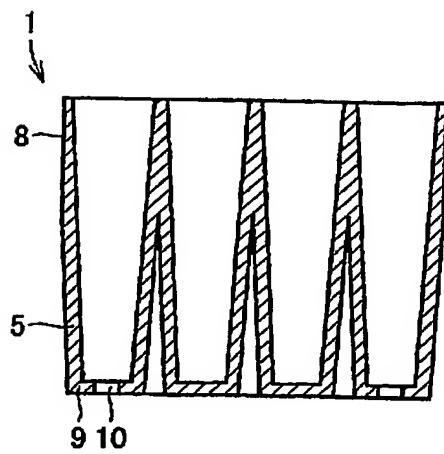
【図11】



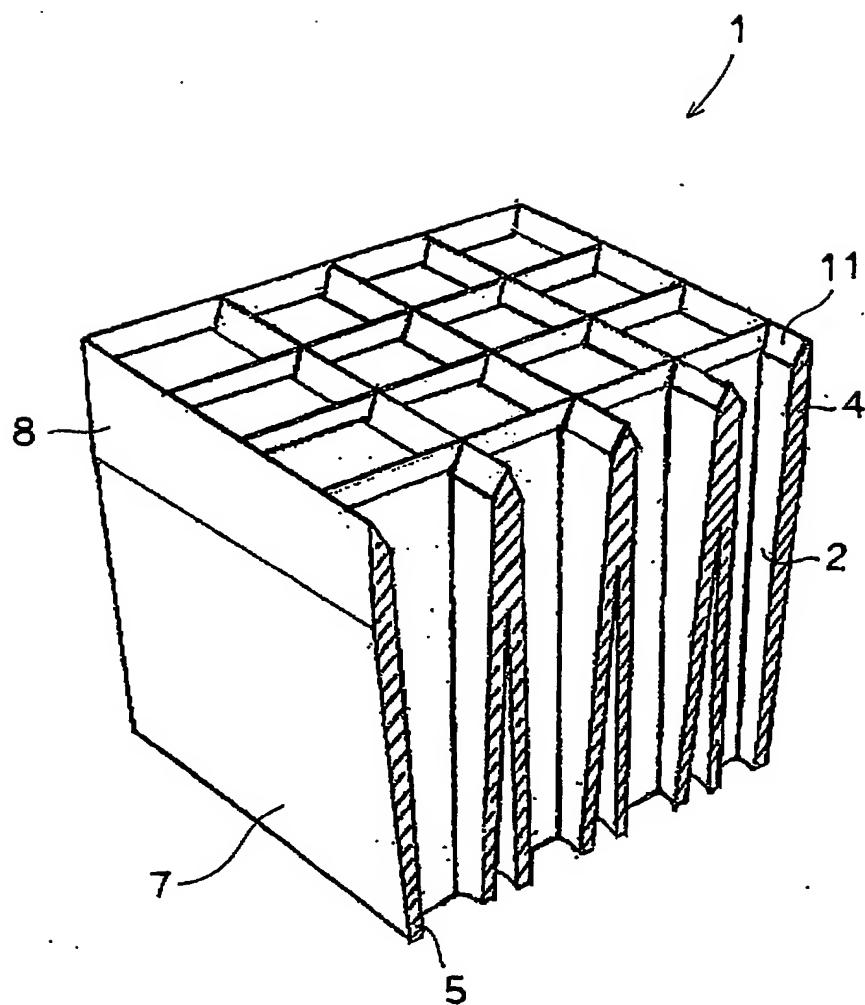
【図12】



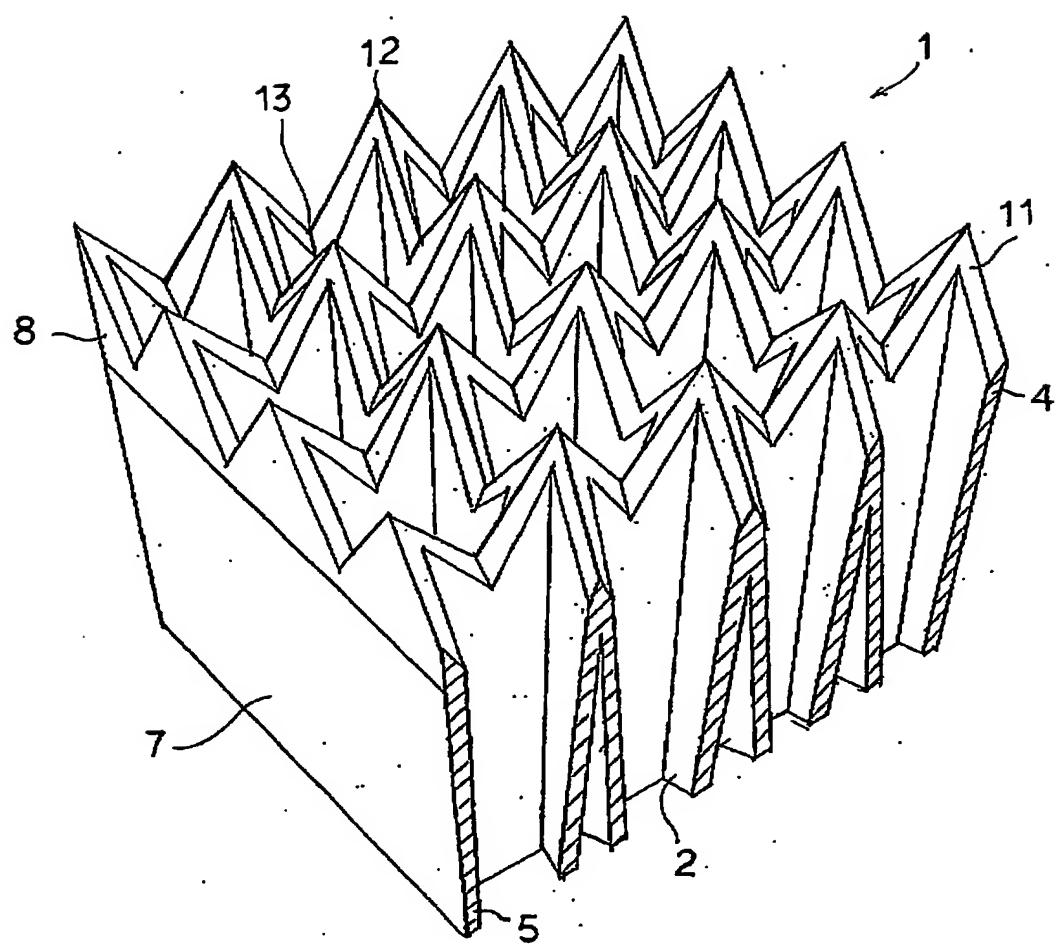
【図13】



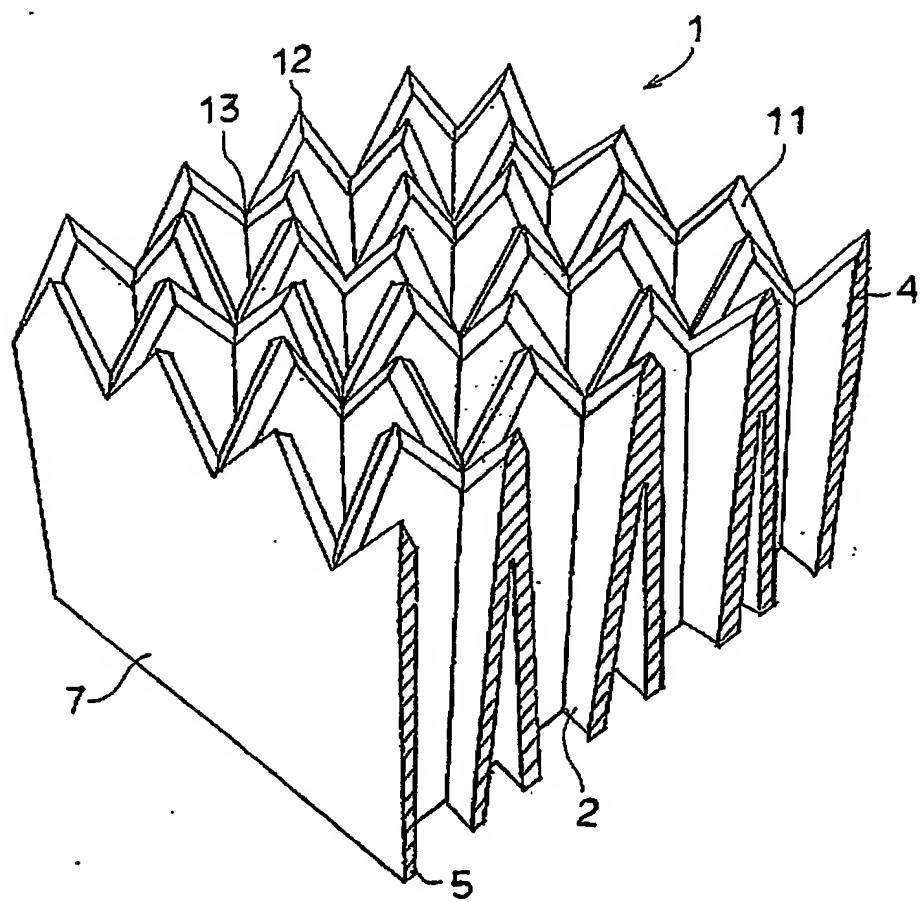
【図14】



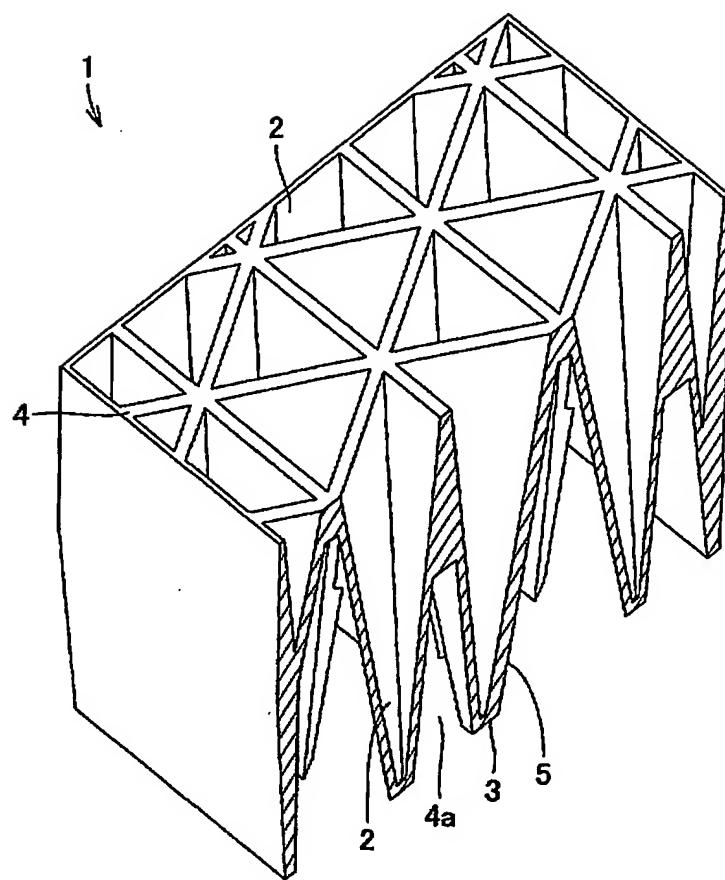
【図15】



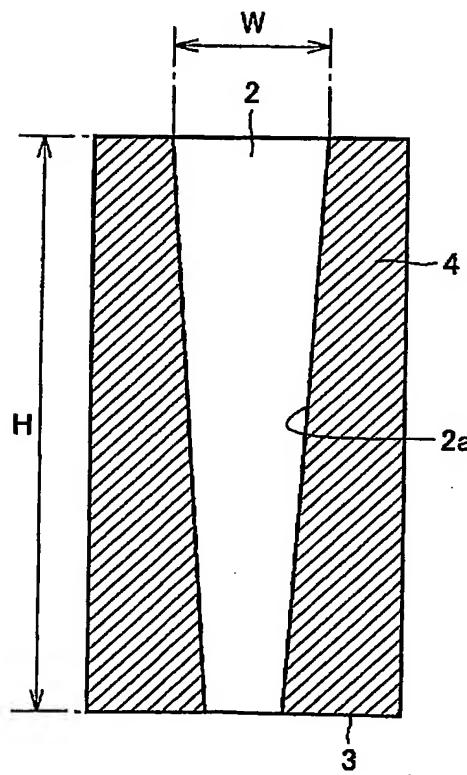
【図16】



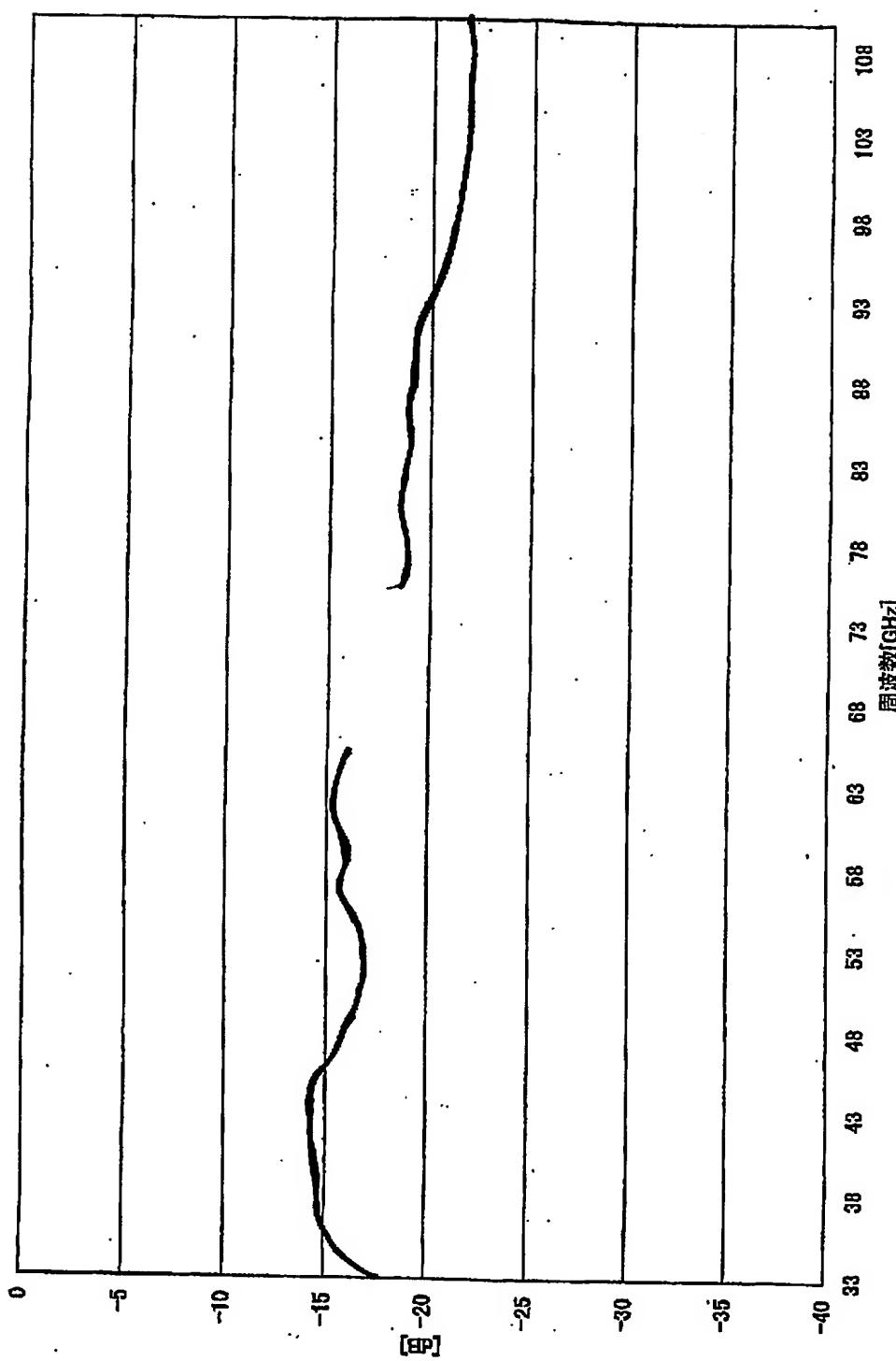
【図17】



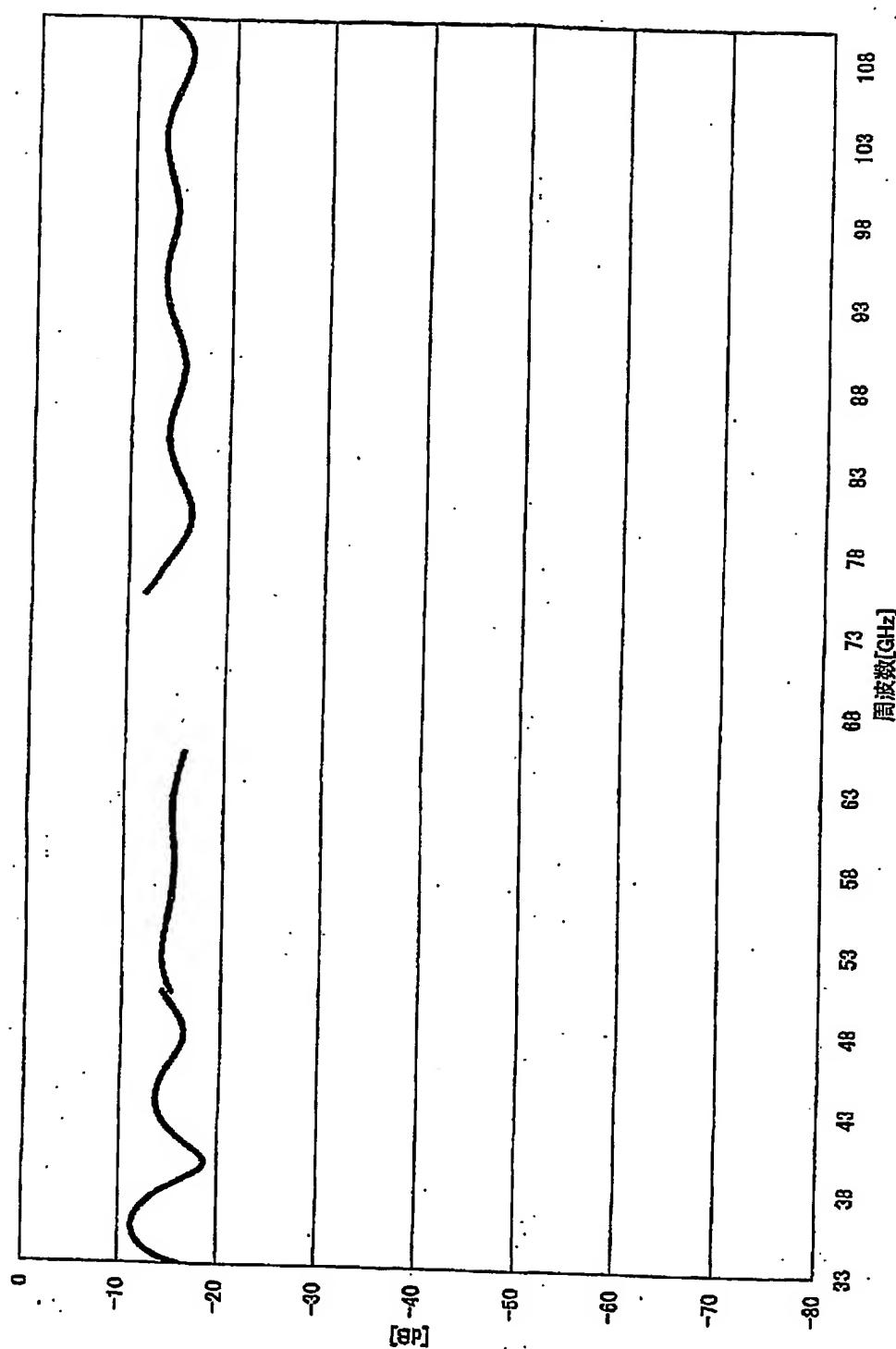
【図18】



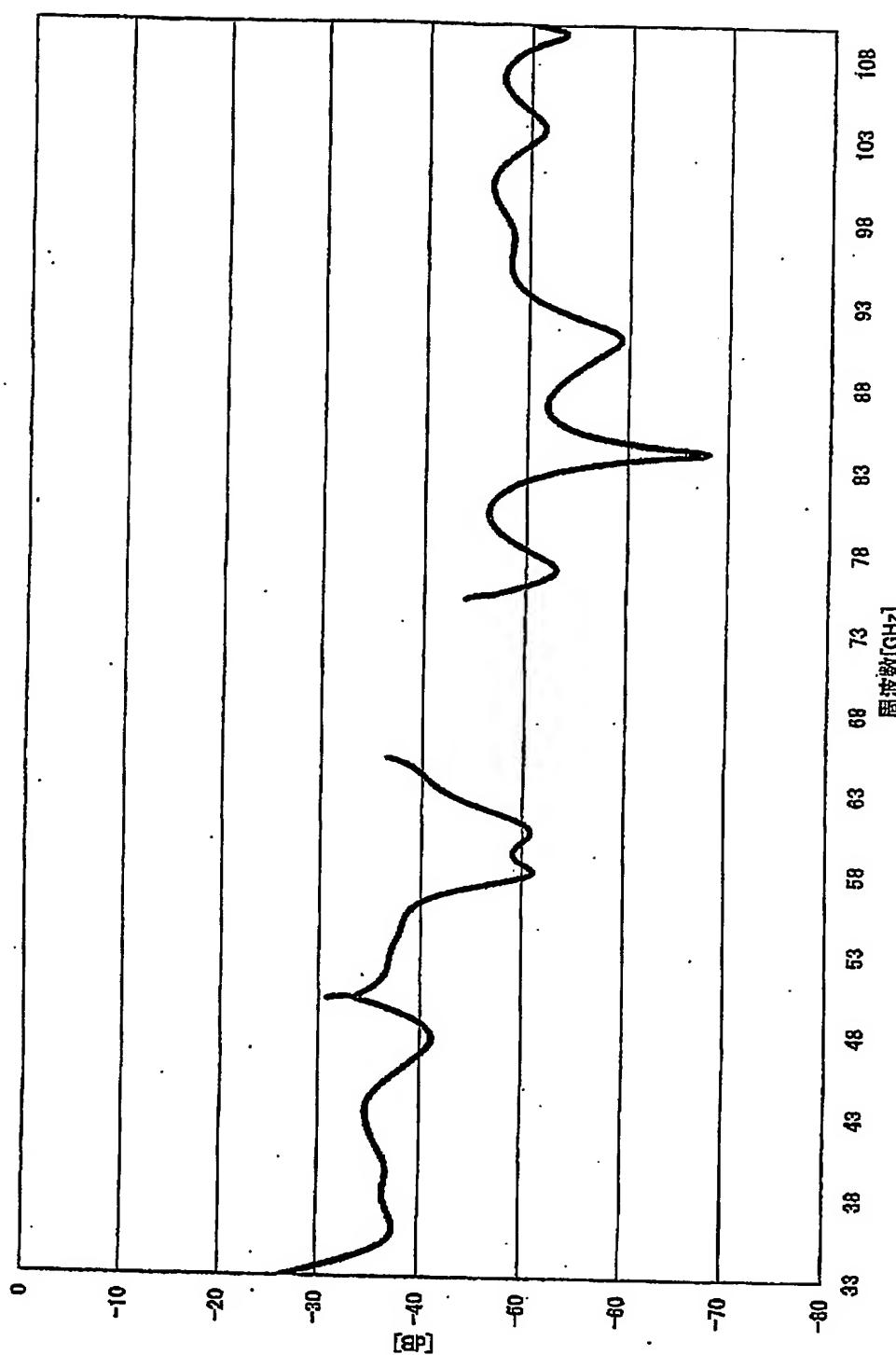
【図19】



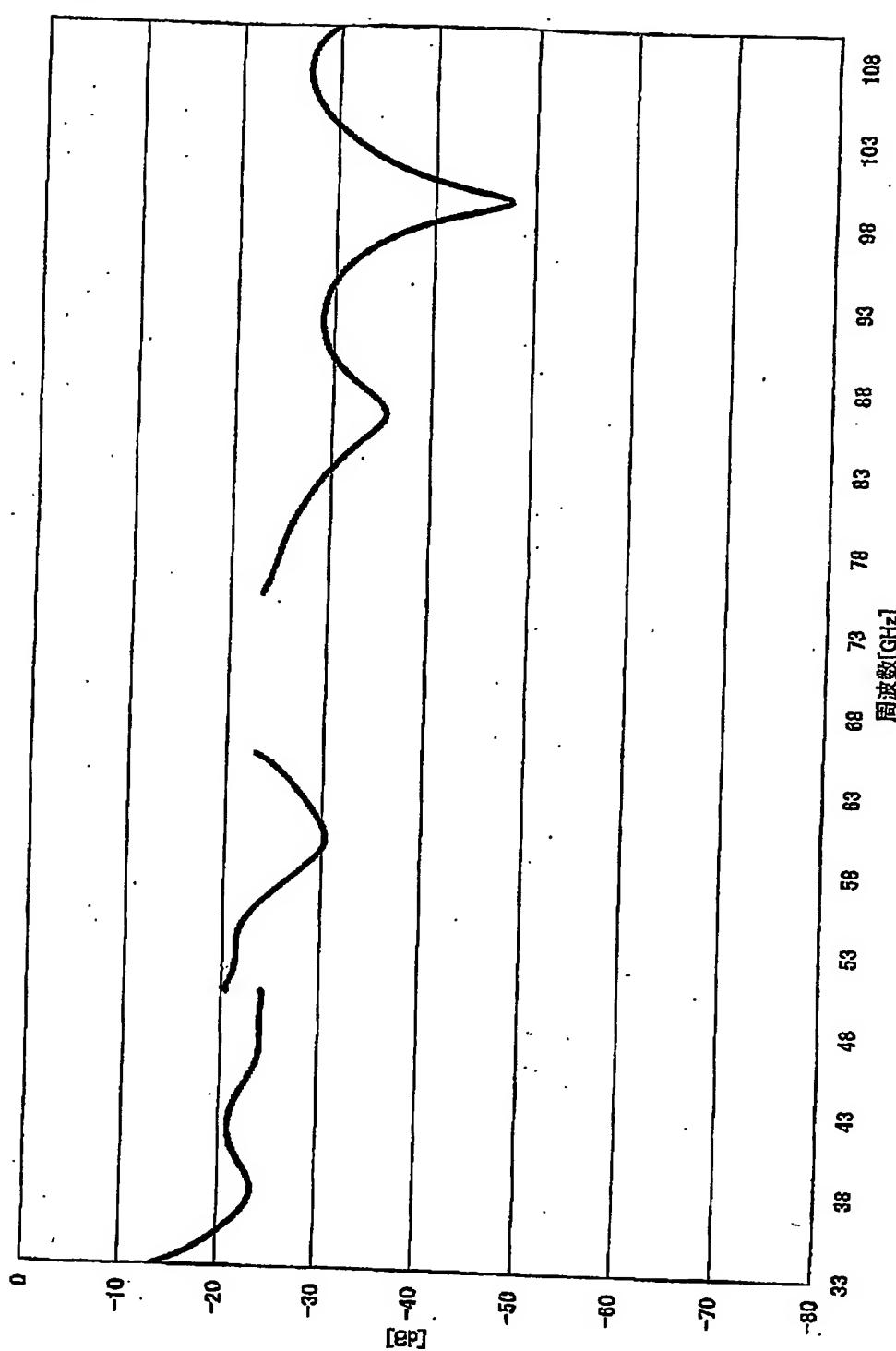
【図20】



【図21】



【図22】



【書類名】要約書

【要約】

【課題】 高い歩留りで優れた電磁波吸収性能を備えた電磁波吸収体を提供する。

【解決手段】 電磁波吸収体1は、熱可塑性樹脂に軟磁性体粉末を20～60体積%程度と成形助剤および混練助剤とを配合したものを射出成形してなるものであって、上面から底面に向かって延びる穴2を有する単位セルを備え、上面よりも底面側に位置する部分の穴2の断面積が、上面における穴2の断面積よりも小さく、単位セルの底面から上面までの高さが、単位セルの上面の穴の最大幅の1.2倍以上10倍以下程度である。

【選択図】 図1

【書類名】 出願人名義変更届
【整理番号】 1032127
【提出日】 平成16年 3月18日
【あて先】 特許庁長官殿
【事件の表示】
【出願番号】 特願2003-421156
【承継人】
【識別番号】 000161312
【住所又は居所】 大阪府大阪市東淀川区小松1丁目16番25号
【氏名又は名称】 宮川化成工業株式会社
【承継人】
【識別番号】 595117460
【住所又は居所】 愛知県東海市元浜町39番地
【氏名又は名称】 大同テクニカ株式会社
【承継人代理人】
【識別番号】 100064746
【弁理士】
【氏名又は名称】 深見 久郎
【選任した代理人】
【識別番号】 100085132
【弁理士】
【氏名又は名称】 森田 俊雄
【選任した代理人】
【識別番号】 100083703
【弁理士】
【氏名又は名称】 仲村 義平
【選任した代理人】
【識別番号】 100096781
【弁理士】
【氏名又は名称】 堀井 豊
【選任した代理人】
【識別番号】 100098316
【弁理士】
【氏名又は名称】 野田 久登
【選任した代理人】
【識別番号】 100109162
【弁理士】
【氏名又は名称】 酒井 將行
【手数料の表示】
【予納台帳番号】 008693
【納付金額】 4,200円
【提出物件の目録】
【物件名】 承継人であることを証明する書面 1
【提出物件の特記事項】 手続補足書にて提出

認定・付加情報

特許出願の番号	特願2003-421156
受付番号	50400448180
書類名	出願人名義変更届
担当官	小池 光憲 6999
作成日	平成16年 4月20日

<認定情報・付加情報>

【承継人】

【識別番号】	595117460
【住所又は居所】	愛知県東海市元浜町39番地
【氏名又は名称】	大同テクニカ株式会社

【承継人】

【識別番号】	000161312
【住所又は居所】	大阪府大阪市東淀川区小松1丁目16番25号
【氏名又は名称】	宮川化成工業株式会社

【承継人代理人】

【識別番号】	100064746
【住所又は居所】	大阪府大阪市北区南森町2丁目1番29号 三井 住友銀行南森町ビル 深見特許事務所
【氏名又は名称】	深見 久郎

【選任した代理人】

【識別番号】	100085132
【住所又は居所】	大阪府大阪市北区南森町2丁目1番29号 三井 住友銀行南森町ビル 深見特許事務所
【氏名又は名称】	森田 俊雄

【選任した代理人】

【識別番号】	100083703
【住所又は居所】	大阪府大阪市北区南森町2丁目1番29号 三井 住友銀行南森町ビル 深見特許事務所
【氏名又は名称】	仲村 義平

【選任した代理人】

【識別番号】	100096781
【住所又は居所】	大阪府大阪市北区南森町2丁目1番29号 三井 住友銀行南森町ビル 深見特許事務所
【氏名又は名称】	堀井 豊

【選任した代理人】

【識別番号】 100098316

【住所又は居所】 大阪府大阪市北区南森町2丁目1番29号 三井
住友銀行南森町ビル 深見特許事務所

野田 久登

【選任した代理人】

【識別番号】 100109162

【住所又は居所】 大阪府大阪市北区南森町2丁目1番29号 三井
住友銀行南森町ビル 深見特許事務所

酒井 將行

特願 2003-421156

出願人履歴情報

識別番号 [000161312]

1. 変更年月日 1990年 8月22日

[変更理由] 新規登録

住所 大阪府大阪市東淀川区小松1丁目16番25号
氏名 宮川化成工業株式会社

特願 2003-421156

ページ： 2

出願人履歴情報

識別番号 [595117460]

1. 変更年月日 1995年 7月21日
[変更理由] 新規登録

住所 愛知県東海市元浜町39番地
氏名 大同テクニカ株式会社

出願人履歴情報

識別番号 [392004990]

1. 変更年月日 1992年 1月30日
[変更理由]

住所 愛知県名古屋市瑞穂区関取町6番地
氏名 テン株式会社